

This Page Is Inserted by IFW Operations  
and is not a part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

**IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.**

**As rescanning documents *will not* correct images,  
please do not report the images to the  
Image Problem Mailbox.**

PCT

WELTORGANISATION FÜR GEISTIGES EIGENTUM  
Internationales Büro



INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE  
INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

(51) Internationale Patentklassifikation 7 :  
B60K 6/04 // 9/00, 41/00, B60L 11/12

A1

(11) Internationale Veröffentlichungsnummer: WO 00/26053

(43) Internationales  
Veröffentlichungsdatum: 11. Mai 2000 (11.05.00)

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/DE99/03026

(22) Internationales Anmeldedatum: 22. September 1999  
(22.09.99)

(30) Prioritätsdaten:

198 50 550.7	3. November 1998 (03.11.98)	DE
199 03 936.4	1. Februar 1999 (01.02.99)	DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): ROBERT  
BOSCH GMBH [DE/DE]; Postfach 30 02 20, D-70442  
Stuttgart (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): SCHNELLE, Klaus-Peter  
[DE/DE]; Knielstrasse 28, D-71254 Ditzingen (DE).

(81) Bestimmungsstaaten: KR, US, europäisches Patent (AT, BE,  
CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC,  
NL, PT, SE).

Veröffentlicht

Mit internationalem Recherchenbericht.

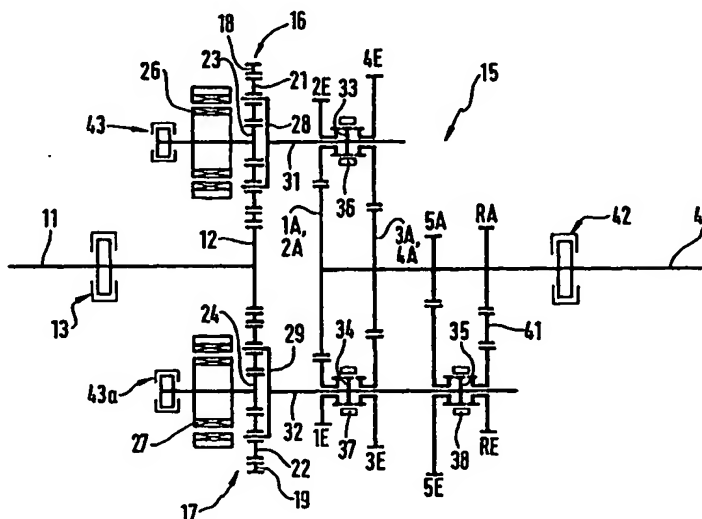
Vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche zugelassenen  
Frist; Veröffentlichung wird wiederholt falls Änderungen  
eintreffen.

(54) Title: HYBRID TRANSMISSION, ESPECIALLY FOR MOTOR VEHICLES

(54) Bezeichnung: HYBRIDGETRIEBE, INSBESONDERE FÜR KRAFTFAHRZEUGE

(57) Abstract

The invention relates to a transmission (15; 15a; 15b; 15c), especially for motor vehicles, which comprises two planetary gears (16; 16c, 17; 17c) whose ring gears (18; 18c, 19) are connected to the crankshaft (11; 11a; 11c) of an internal combustion engine by means of a toothed ring (12). Each planetary gear (16; 16c, 17) is coupled to a transmission shaft (31, 32) on which input toothed wheels (1E to 5E, RE) for various transmission ratios are arranged. The input toothed wheels (1E to 5E, RE) mesh into output toothed wheels (1A to 5A, RA) arranged on an output shaft (40; 40a; 40c). According to the invention, each planetary gear (16; 16c, 17) is to be coupled to an electric machine (26, 27) which is connected, for example, to the sun wheels (23; 23a, 24; 24a) of the planetary gears (16; 16c, 17). The described configuration makes it possible to obtain relatively high overall efficiencies and continuously adjustable transmission ratios, especially when used in hybrid vehicles.



#### (57) Zusammenfassung

Ein Getriebe (15; 15a; 15b; 15c), insbesondere für Kraftfahrzeuge, weist zwei Planetengetriebe (16; 16c, 17; 17c) auf, deren Hohlräder (18; 18c, 19) mittels eines Zahnkranzes (12) mit der Kurbelwelle (11; 11a; 11c) eines Verbrennungsmotors verbunden sind. Jedes Planetengetriebe (16; 16c, 17) ist mit jeweils einer Getriebewelle (31, 32) gekoppelt, auf denen Eingangszahnräder (1E bis 5E, RE) für verschiedene Getriebeübersetzungen angeordnet sind. Die Eingangszahnräder (1E bis 5E, RE) kämmen in auf einer Ausgangswelle (40; 40a; 40c) angeordneten Ausgangszahnräder (1A bis 5A, RA). Erfindungsgemäß ist vorgesehen, jedes Planetengetriebe (16; 16c, 17) mit einer Elektromaschine (26, 27) zu koppeln, die beispielsweise mit den Sonnenrädern (23; 23a, 24; 24a) der Planetengetriebe (16; 16c, 17) verbunden sind. Mit der beschriebenen Anordnung können, insbesondere beim Einsatz in Hybridfahrzeugen, relativ hohe Gesamtwirkungsgrade und stufenlos veränderbare Übersetzungsverhältnisse erzielt werden.

#### LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AL	Albanien	ES	Spanien	LS	Lesotho	SI	Slowenien
AM	Armenien	FI	Finnland	LT	Litauen	SK	Slowakei
AT	Österreich	FR	Frankreich	LU	Luxemburg	SN	Senegal
AU	Australien	GA	Gabun	LV	Lettland	SZ	Swasiland
AZ	Aserbaidschan	GB	Vereinigtes Königreich	MC	Monaco	TD	Tschad
BA	Bosnien-Herzegowina	GE	Georgien	MD	Republik Moldau	TG	Togo
BB	Barbados	GH	Ghana	MG	Madagaskar	TJ	Tadschikistan
BE	Belgien	GN	Guinea	MK	Die ehemalige jugoslawische Republik Mazedonien	TM	Turkmenistan
BF	Burkina Faso	GR	Griechenland	ML	Mali	TR	Türkei
BG	Bulgarien	HU	Ungarn	MN	Mongolei	TT	Trinidad und Tobago
BJ	Benin	IE	Irland	MR	Mauretanien	UA	Ukraine
BR	Brasilien	IL	Israel	MW	Malawi	UG	Uganda
BY	Belarus	IS	Island	MX	Mexiko	US	Vereinigte Staaten von Amerika
CA	Kanada	IT	Italien	NE	Niger	UZ	Usbekistan
CF	Zentralafrikanische Republik	JP	Japan	NL	Niederlande	VN	Vietnam
CG	Kongo	KE	Kenia	NO	Norwegen	YU	Jugoslawien
CH	Schweiz	KG	Kirgisistan	NZ	Neuseeland	ZW	Zimbabwe
CI	Côte d'Ivoire	KP	Demokratische Volksrepublik Korea	PL	Polen		
CM	Kamerun	KR	Republik Korea	PT	Portugal		
CN	China	KZ	Kasachstan	RO	Rumänien		
CU	Kuba	LC	St. Lucia	RU	Russische Föderation		
CZ	Tschechische Republik	LI	Liechtenstein	SD	Sudan		
DE	Deutschland	LK	Sri Lanka	SE	Schweden		
DK	Dänemark	LR	Liberia	SG	Singapur		
EE	Estland						

5

**HYBRIDGETRIEBE, INSBESONDERE FÜR KRAFTFAHRZEUGE**

10

Stand der Technik

Die Erfindung betrifft ein Getriebe, insbesondere für Kraftfahrzeuge, nach dem Oberbegriff des Anspruchs 1. Ein derartiges Getriebe ist in dem Artikel „A development of Toyota Hybrid System“ (Technical Review Vol.47 No.2, 2. Apr.1998) beschrieben. Bei dem bekannten Getriebe für ein Hybridfahrzeug ist ein einziges Planetengetriebe vorgesehen. Dessen mit der Ausgangswelle verbundenes Hohlrad ist mit einer ersten Elektromaschine gekoppelt, während das Sonnenrad mit einer zweiten Elektromaschine verbunden ist. Über den mit der Antriebs- bzw. Kurbelwelle des Verbrennungsmotors verbundenen Planetenträger wird ein Antriebsmoment in das Planetengetriebe eingeleitet. Durch eine Variation der Drehzahl des mit der zweiten Elektromaschine gekoppelten Sonnenrades läßt sich gegebener, von dem Verbrennungsmotor erzeugter Planetenraddrehung am Hohlrad eine beliebige Drehzahl einstellen, wodurch sich zwischen dem Hohlrad und somit der Ausgangswelle und dem Verbrennungsmotor beliebige Übersetzungsverhältnisse erzielen lassen. Die Drehmomente werden durch das Planetengetriebe stets in einem festen Verhältnis zwischen Verbrennungsmotor, Ausgangswelle und zweiter Elektromaschine aufgeteilt. Bei einem gegebenen Drehmoment des Verbrennungsmotors und einem bestimmten

Übersetzungsverhältnis liegt damit die Drehzahl und das erforderliche Drehmoment an der zweiten Elektromaschine fest. Ändert sich die erforderliche Drehzahl an der zweiten Elektromaschine, so variiert auch deren elektrische Leistung. Im Generatorbetrieb der zweiten Elektromaschine kann die dabei erzeugte Leistung an die erste Elektromaschine wieder abgegeben werden, im Motorbetrieb der zweiten Elektromaschine entsprechend umgekehrt. Diesen Vorgang bezeichnet man als elektrische Leistungsverzweigung. Nachteil einer derartigen Leistungsverzweigung sind jedoch die dabei auftretenden Verluste.

Aus diesem Grunde wurde das sogenannte SEL-Getriebe vorgeschlagen (P.Tenberge, W.Hofmann: Mechanisch-elektrische Fahrzeuggetriebe im Vergleich, VDI-Bericht Nr.1393, VDI-Verlag Düsseldorf 1998, S.551 ff.). Dabei ist hinter dem Planetensatz eines Planetengetriebes ein zusätzliches dreistufiges Getriebe angeordnet, das die Drehzahlspitzung der Elektromaschine reduziert. Nachteilig dabei ist die relativ aufwendige Getriebemechanik sowie die zum Schalten der Lamellenkupplungen und -bremsen erforderliche Hydraulik.

#### Vorteile der Erfindung

Das erfindungsgemäße Getriebe, insbesondere für Kraftfahrzeuge, mit den kennzeichnenden Merkmalen des Anspruchs 1 hat demgegenüber den Vorteil, daß es mechanisch relativ einfach aufgebaut ist und einen guten Wirkungsgrad aufweist. Dies wird gemäß den kennzeichnenden Merkmalen des Anspruchs 1 dadurch erreicht, daß es durch die beiden mit jeweils einer Elektromaschine gekoppelten Umlaufgetriebe möglich ist, den elektrischen Leistungsfluß der beiden Elektromaschinen zu reduzieren, so daß beispielsweise im

Generatorbetrieb von den beiden Elektromaschinen lediglich die vom Bordnetz benötigte Leistung erzeugt wird.

Weitere Vorteile und vorteilhafte Weiterbildungen des erfindungsgemäßen Getriebes, insbesondere für Kraftfahrzeuge, ergeben sich aus den Unteransprüchen und der Beschreibung.

Durch die Ankopplung der beiden Elektromaschinen an jeweils eine Getriebewelle und die Verwendung von Umlaufgetrieben kann auf herkömmliche Kupplungen verzichtet werden. Die beiden Elektromaschinen ersetzen außerdem einen zum Starten des Verbrennungsmotors benötigten Anlasser sowie eine Lichtmaschine und Synchronisationseinrichtungen zum Schalten einzelner Gänge. Ferner läßt sich durch die Verwendung zweier Getriebewellen ein Schalten der Gänge ohne Zugkraftunterbrechung erzielen. Mittels der beiden Elektromaschinen ist es darüber hinaus möglich, im Bereich zwischen zwei Getriebestufen eine stufenlose Übersetzung zu ermöglichen.

#### Zeichnung

Ausführungsbeispiele der Erfindung sind in der Zeichnung dargestellt und werden nachfolgend näher erläutert. Es zeigen:

Figur 1 ein erstes erfindungsgemäßes Getriebe in einer schematischen Darstellung und die

Figuren 2 bis 4 gegenüber der Figur 1 abgewandelte Getriebe, ebenfalls in schematischen Darstellungen.

#### Beschreibung der Ausführungsbeispiele

In der Figur 1 ist ein Teil des Antriebsstrangs eines Kraftfahrzeugs dargestellt. Der Antriebsstrang umfaßt unter anderem die Kurbelwelle 11 eines ansonsten nicht dargestellten Verbrennungsmotors, an deren Ende ein Zahnkranz 12 angeordnet ist. Weiterhin wirkt die Kurbelwelle 11 mit einer Motorbremse 13 zusammen. An den Zahnkranz 12 ist ein Getriebe 15 ankoppelbar, das im Ausführungsbeispiel als Dreiwellengetriebe ausgebildet ist.

Das Getriebe 15 weist zwei vorzugsweise identische Umlaufgetriebe, insbesondere zwei Planetengetriebebesätze 16, 17 auf. Jeder Planetengetriebebesatz 16, 17 hat, wie an sich bekannt, jeweils ein innen und außen verzahntes Hohlrad 18, 19, mehrere Planetenräder 21, 22 sowie ein Sonnenrad 23, 24. Die Ankopplung des Getriebes 15 an den Zahnkranz 12 erfolgt über die Außenverzahnungen der Hohlräder 18, 19 der Planetengetriebebesätze 16, 17. Auf der der Kurbelwelle 11 zugewandten Seite der Planetengetriebebesätze 16, 17 ist jedes Sonnenrad 23, 24 mit einer Elektromaschine 26, 27 gekoppelt. Die miteinander, zum Beispiel über einen elektrischen Zwischenkreis und mit der Bordbatterie des Kraftfahrzeugs verbundenen Elektromaschinen 26, 27 sind mit einer Leistungselektronik für einen Vierquadrantenbetrieb ausgerüstet. Die Planetenträger 28, 29 der Planetengetriebebesätze 16, 17 sind auf der den Elektromaschinen 26, 27 gegenüberliegenden Seite mit Getriebewellen 31, 32 verbunden.

Die beiden Getriebewellen 31, 32 tragen die Eingangszahnräder 1E bis 5E und RE eines 5-Gang-Schaltgetriebes. Um die lose auf den Getriebewellen 31, 32 angeordneten Eingangszahnräder 1E bis 5E und RE mit den Getriebewellen 31, 32 zu verbinden, ist auf diesen ferner zwischen den Eingangszahnrädern 2E und 4E, 1E und 3E sowie 5E und RE jeweils ein Zahnrad 33, 34, 35 drehfest

angeordnet. Die Zahnräder 33, 34, 35 können mittels elektrisch betätigbaren Schiebemuffen 36, 37, 38 und Klauenkupplungen mit dem jeweiligen Eingangszahnrad 1E bis 5E und RE in Eingriff gebracht und somit kraftschlüssig verbunden werden.

Die Eingangszahnräder 1E bis 5E und RE kämmen in Ausgangszahnrädern 1A bis 5A und RA, die auf einer Ausgangswelle 40 drehfest angeordnet sind, wobei zwischen dem Eingangszahnrad RE und dem Ausgangszahnrad RA noch ein Zwischenzahnrad 41 angeordnet ist. Um ein Blockieren bzw. Feststellen der Ausgangswelle 40 zu ermöglichen, wirkt diese weiterhin mit einer Bremse 42 zusammen. Die Bremse 42 kann auch die Betriebsbremse des Kraftfahrzeugs sein.

Im folgenden werden verschiedene Betriebsarten beschrieben, die mit dem oben beschriebenen Getriebe 15 realisiert werden können, wobei die Steuerung und Regelung sowohl des Getriebes 15 als auch des Verbrennungsmotors mittels elektronischer Steuergeräte erfolgt: Zum Starten des Verbrennungsmotors des Kraftfahrzeugs bei Fahrzeugstillstand ist die Bremse 42 aktiviert, d.h. daß die Ausgangswelle 40 blockiert ist. Ferner ist an den beiden Getriebewellen 31, 32 jeweils ein Gang, zum Beispiel der erste und der zweite Gang eingelegt, wozu sich die Schiebemuffen 37, 38 in Überdeckung mit den entsprechenden Eingangszahnrädern 1E und 2E befinden. Durch das Einlegen eines Ganges auf jeder Getriebewelle 31, 32 sind die Planetenträger 28, 29 der Planetengetriebesätze 16, 17 fest, d.h. sie können sich nicht drehen, wenn ein Startmoment über die Sonnenräder 23, 24 eingeleitet wird. Nun werden die beiden Elektromaschinen 26, 27 von der Bordbatterie motorisch betrieben. Das von den Elektromaschinen 26, 27 in die Sonnenräder 23, 24 eingeleitete Drehmoment erzeugt dabei über die sich drehenden Planetenräder 21, 22 eine Drehung des jeweiligen



Hohlrades 18, 19, welche wiederum den Zahnkranz 12 der Kurbelwelle 11 mit der erforderlichen Startdrehzahl antreiben, wodurch der Verbrennungsmotor gestartet wird.

- 5 Eine übliche bzw. sinnvolle Auslegung der Planetengetriebesätze 16, 17 führt zu einer Startübersetzung von ca. 4:1. Unter der Annahme, daß ein erforderliches Startdrehmoment eines Verbrennungsmotors in der Größenordnung von ca. 200Nm liegt, muß somit jede als  
10 Elektromotor wirkende Elektromaschine 26, 27 ca. 25Nm bereitstellen. Dieses erforderliche Drehmoment bestimmt gleichzeitig die Baugröße bzw. Leistungsstufe der Elektromaschinen 26, 27.
- 15 Ergänzend wird an dieser Stelle angemerkt, daß die beiden Elektromaschinen 26, 27 im Startmodus, d.h. mit festgesetzten Planetenträgern 28, 29 nach dem Starten des Verbrennungsmotors ihrerseits über den Zahnkranz 12 vom  
20 Verbrennungsmotor getrieben werden. Aufgrund der oben erwähnten Übersetzungsverhältnisse der Planetengetriebesätze 16, 17 werden die Elektromaschinen 26, 27 dann mit etwa der vierfachen Motordrehzahl des Verbrennungsmotors angetrieben. Um die Grenzdrehzahlen der Elektromaschinen 26, 27 nicht zu überschreiten, sollte für diesen Fall die Motordrehzahl des  
25 Verbrennungsmotors während des Startmodus begrenzt werden.

- Nachfolgend wird der Normalbetrieb des Kraftfahrzeugs beschrieben, bei dem sich dieses mit einer gleichförmigen oder veränderlichen Geschwindigkeit bewegt. In diesem Fall  
30 ist in dem Getriebe 15 in beiden Getriebewellen 31, 32 jeweils ein Gang eingelegt, zum Beispiel der zweite und der dritte Gang. Die entsprechenden Zahnräder 2E und 3E sind somit kraftschlüssig mit den Zahnrädern 2A und 3A der Ausgangswelle 40 verbunden. Es besteht ein definiertes  
35 Verhältnis zwischen den Drehzahlen der beiden Planetenträger

28 und 29 entsprechend der Übersetzungsverhältnisse zwischen dem zweiten und dem dritten Gang, wobei der Planetenträger 28 des zweiten Ganges mit einer größeren Drehzahl dreht als der Planetenträger 29 des dritten Ganges. Weiterhin ist die Drehzahl der Ausgangswelle 40 proportional zur Fahrgeschwindigkeit des Kraftfahrzeugs. Da die vom Verbrennungsmotor getriebenen Hohlräder 18, 19 bei identischen Planetengetriebesätzen 16, 17 mit gleicher Drehzahl drehen, ergeben sich somit definierte Drehzahlen der mit den Elektromaschinen 26, 27 gekoppelten Sonnenräder 23, 24. Wird nun das Drehzahlniveau der beiden Elektromaschinen 26, 27 verändert, so verändert sich bei konstanter Motordrehzahl des Verbrennungsmotors auch das Verhältnis zwischen der Motordrehzahl des Verbrennungsmotors und der Drehzahl der Ausgangswelle 40. Mit anderen Worten gesagt bedeutet dies, daß eine Variation des Drehzahl-niveaus der Elektromaschinen 26, 27 zu einer (stufenlosen) Variation der Getriebeübersetzung bei fest eingelegten Gängen an den Getriebewellen 31, 32 führt.

Bei einem von dem Verbrennungsmotor vorgegebenen Drehmoment und einem benötigten Antriebsmoment an der Ausgangswelle 40 ergibt sich ein fest vorgegebenes Summendrehmoment an den beiden Elektromaschinen 26, 27. Weiterhin steht das Drehmoment des Verbrennungsmotors und das Summendrehmoment an den beiden Elektromaschinen 26, 27 stets in einem festen Verhältnis, solange keine Bremse betätigt wird. Daher läßt sich das aktuelle Drehmoment des Verbrennungsmotors sehr genau aus dem Summendrehmoment der beiden Elektromaschinen 26, 27 ableiten, welches aus deren Steuerung bekannt ist. Die Kenntnis des aktuellen Drehmoments des Verbrennungsmotors ist für eine koordinierte Antriebsstrang- und Motorsteuerung hilfreich bzw. kann diese vereinfachen oder verbessern.

Durch die Verzweigung des Drehmomentes über die beiden Getriebewellen 31, 32 kann das Summendrehsmoment der beiden Elektromaschinen 26, 27 beliebig zwischen diesen aufgeteilt werden. Da aufgrund der unterschiedlichen eingelegten Gänge an den beiden Getriebewellen 31, 32 die beiden Elektromaschinen 26, 27 eine unterschiedliche Drehzahl aufweisen, variiert dabei auch deren elektrische Leistung.

Besonders vorteilhaft ist es, im Normalbetrieb die beiden Elektromaschinen 26, 27 als Generatoren wirken zu lassen, die lediglich die vom Bordnetz benötigte Energie bzw. Leistung erzeugen. Dies hat zur Folge, daß sich bei einer bestimmten erforderlichen elektrischen Leistung der beiden Elektromaschinen 26, 27 ein bestimmtes Drehzahlniveau an den beiden Elektromaschinen 26, 27 und somit auch ein bestimmtes Übersetzungsverhältnis des Getriebes 15 einstellt. Die mit den Elektromaschinen 26, 27 innerhalb bestimmter Grenzen mögliche stufenlose Veränderung des Übersetzungsverhältnisses wird allein dadurch erreicht, indem die vom Bordnetz benötigte elektrische Leistung zwischen den beiden generatorisch arbeitenden Elektromaschinen 26, 27 aufgeteilt wird, wobei keine verlustbehaftete Leistungsverzweigung zwischen den beiden Elektromaschinen 26, 27 entsteht.

Es genügt, wenn die mittels der beiden Elektromaschinen 26, 27 mögliche Spreizung des Übersetzungsverhältnisses einen relativ geringen Bereich abdeckt, da größere Veränderungen des Übersetzungsverhältnisses über einen Gangwechsel realisiert werden können. Wenn die mögliche Spreizung für einen Gang, zum Beispiel bei niedrigen Bordnetzleistungen, nicht ausreichend ist kann diese erhöht werden, indem entweder ein (verlustbehafteter) Leistungsfluß zwischen den beiden Elektromaschinen 26, 27 zugelassen wird, oder aber

indem die elektrische Leistung zum Laden der Bordbatterie über den eigentlichen Bordnetzbedarf hinaus erhöht wird.

5 Nunmehr wird ein Schaltvorgang im Getriebe 15 erläutert, der zur Änderung des Übersetzungsverhältnisses erforderlich ist, wenn zum Beispiel der Verbrennungsmotor bei einer bestimmten Drehzahl bei entsprechend höherer Last eine höhere Fahrgeschwindigkeit ermöglichen soll. Dabei wird exemplarisch davon ausgegangen, daß an der zweiten  
10 Getriebewelle 32 vom dritten in den fünften Gang geschaltet werden soll, während in der ersten Getriebewelle 31 der vierte Gang eingelegt bleibt. Vor dem eigentlichen Schaltvorgang wird dazu die der zweiten Getriebewelle 32 zugeordnete Elektromaschine 27 lastfrei geschaltet, wodurch  
15 das Moment in der zweiten Getriebewelle 32, mit Ausnahme eines kleinen, aus der Massenträgheit der Bauteile herrührenden Moments, zu Null wird. Der Kraftfluß findet in diesem Zustand ausschließlich über die erste Getriebewelle 31 statt, wobei deren zugeordnete Elektromaschine 26 einen  
20 Teil des Antriebsmoments abstützt und dabei als Motor oder aber als Generator arbeiten kann. Sobald die zweite Getriebewelle 32 lastfrei ist, kann der eingelegte dritte Gang durch Trennen der Klauenkupplung und Verschieben der Schiebemuffe 37 herausgenommen werden. Anschließend erzeugt  
25 die Elektromaschine 27 der zweiten Getriebewelle 32 die erforderliche Synchronisationsdrehzahl, bei der die zweite Getriebewelle 32 mit einer Drehzahl gedreht wird, die der Drehzahl des über die Ausgangswelle 40 angetriebenen Zahnrads 5E des fünften Gangs entspricht. Wenn dies erfolgt ist, wird der Kraftschluß zwischen der zweiten Getriebewelle  
30 32 und dem Zahnrad 5E durch Verschieben der Schiebemuffe 38 hergestellt. Die Steuerung des Getriebes 15 kann die zur Synchronisation der zweiten Getriebewelle 32 benötigte Drehzahl mittels der Drehzahlen der Elektromaschine 26 sowie  
35 des Verbrennungsmotors ermitteln. Zusätzliche Sensoren zur

Drehzahlerfassung an den Getriebewellen 31, 32 sind nicht erforderlich.

Die anderen Schaltwechsel beim Hoch- bzw. Herunterschalten erfolgen sinngemäß, wobei bei allen Schaltwechseln charakteristisch ist, daß stets ein Kraftschluß zwischen der Kurbelwelle 11 des Verbrennungsmotors und der Ausgangswelle 40 über eine der beiden Getriebewellen 31, 32 vorhanden ist, so daß die Schaltvorgänge ohne Zugkraftunterbrechung erfolgen können.

Mit dem Getriebe 15 lassen sich besonders vorteilhaft sogenannte Hybridfahrzeuge betreiben, die sowohl einen Elektromotor als auch einen Verbrennungsmotor aufweisen. Der Fahrzeugbetrieb mittels Elektromotor, der zum Beispiel aus Gründen der Luftreinhaltung innerstädtisch erfolgt, wird dabei mittels den beiden Elektromaschinen 26, 27 realisiert, die aus der Bordbatterie mit der dafür erforderlichen Energie versorgt werden. Zur Abstützung des durch die Elektromaschinen 26, 27 über die Planetenträger 28, 29 in die Getriebewellen 31, 32 eingeleiteten Drehmoments müssen dabei die Hohlräder 18, 19 der Planetengetriebebesätze 16, 17 festgesetzt werden. Dies erfolgt auf einfache Weise über ein Betätigen der Motorbremse 13, welche über den Zahnkranz 12 auf die Hohlräder 18, 19 wirkt.

Soll nun während des rein elektrischen Fahrens der Verbrennungsmotor wieder gestartet werden, so werden dazu der zweite und der Rückwärtsgang im Getriebe 15 eingelegt. Dabei dreht die Elektromaschine 27 rückwärts, das heißt mit der für den Motorstart erforderlichen Drehrichtung, während die Elektromaschine 26 vorwärts angetrieben wird. Von beiden Elektromaschinen 26, 27 wird somit ein gleichwirkendes antreibendes Drehmoment in die Ausgangswelle 40 eingeleitet. Aufgrund der unterschiedlichen Übersetzungsverhältnisse

zwischen dem eingelegten zweiten Gang und dem eingelegten Rückwärtsgang wird über das Hohlrad 19 der dem Rückwärtsgang zugeordneten zweiten Elektromaschine 27 ein höheres (über die Motorbremse 13 abgestütztes) Drehmoment auf den Zahnkranz 12 übertragen als über das Hohlrad 20. Zum eigentlichen Starten genügt es daher, die Motorbremse 13 zu lösen, worauf der Zahnkranz 12 und die Kurbelwelle 11 in der erforderlichen Anlaßrichtung des Verbrennungsmotors über das Hohlrad 19 von der zweiten Elektromaschine 27 gedreht wird. Wenn der Verbrennungsmotor gestartet ist, wird entsprechend der oben beschriebenen Gangwechsel der Rückwärtsgang an der zweiten Getriebewelle 32 herausgenommen, und statt dessen der erste Gang oder aber der dritte Gang eingelegt.

Zusätzlich sei erwähnt, daß es während des Startens des Verbrennungsmotors durch das von diesem dabei in den Antriebsstrang eingeleitete Drehmoment zu einem für den Fahrer unangenehmen Ruckeln kommen kann, das durch eine entsprechende Regelstrategie durch die beiden Elektromaschinen 26, 27 ausgeglichen werden kann.

Das bereits erwähnte Fahren des Kraftfahrzeugs ausschließlich mittels der Elektromaschinen 26, 27 hat zwangsläufig eine relativ hohe Energieentnahme aus der Bordbatterie zur Folge. Um die erforderliche Kapazität der Bordbatterie zu begrenzen bzw. ein Wiederaufladen während des verbrennungsmotorischen Betriebs zu ermöglichen, wurde bereits der Betrieb der beiden Elektromaschinen 26, 27 als Generator erwähnt. Besonders vorteilhaft ist es, die während des Schiebebetriebs im Kraftfahrzeug gespeicherte Rollenergie auszunutzen, um die Elektromaschinen 26, 27 als Generatoren zu betreiben. Dazu wird der Verbrennungsmotor im (lastfreien) Schiebebetrieb abgeschaltet und die Motorbremse 13 aktiviert. Somit werden die beiden mit den

Elektromaschinen 26, 27 gekoppelten Sonnenräder 23, 24 über die sich drehenden Planetenträger 28, 29 getrieben.

Das oben beschriebene Getriebe 15 kann in vielfältiger Weise  
5 abgewandelt werden. So kann es beispielsweise erforderlich sein, an mindestens einer der beiden Elektromaschinen 26, 27 eine zusätzliche Bremse 43, 43a vorzusehen. Damit kann ein Anfahren der Kraftfahrzeugs aus dem Stand mit einer hohen Leistung ermöglicht werden. Dies erklärt sich daraus, daß  
10 beim Fahrzeugstillstand die beiden Elektromaschinen 26, 27 bei einem bereits erwähnten Übersetzungsverhältnis der Planetengetriebesätze 16, 17 von ca. 4:1 mit etwa der vierfachen Motordrehzahl laufen. Wird nun über den Verbrennungsmotor beim Anfahren ein relativ hohes  
15 Anfahrmoment in die Kurbelwelle 11 eingeleitet, so muß dieses von den Elektromaschinen 26, 27 abgestützt werden, was zwangsläufig kurzzeitig zu sehr hohen elektrischen Leistungen an den Elektromaschinen 26, 27 führt. Durch die Verwendung wenigstens einer zusätzlichen, mit wenigstens  
20 einer Elektromaschine 26, 27 zusammenwirkenden Bremse 43, 43a kann dieses Anfahrmoment von der Bremse 43, 43a aufgenommen und in Reibarbeit umgesetzt werden. Die Bremse 43, 43a kann als mechanisch wirkende Reibungsbremse (Backen- oder Lamellenbremse) ausgebildet sein. Besonders vorteilhaft  
25 ist jedoch die Ausbildung der Bremse 43, 43a als Wirbelstrombremse. Diese Wirbelstrombremse kann zusätzlich als Bestandteil eines Zuheizersystems (zum Beispiel für einen wassergekühlten Generator) dienen und kurzzeitig sehr hohe Momente abstützen.

30 Das Getriebe 15 ist im Ausführungsbeispiel als Planetengetriebe dargestellt und beschrieben. Anstelle von Planetengetrieben können jedoch auch andere Arten von Umlaufgetrieben verwendet werden. Auch ist bei der  
35 Verwendung von Planetengetrieben eine andere Kopplung der

einzelnen Elemente mit den Bauelementen der Planetengetriebe denkbar. So kann zum Beispiel der Verbrennungsmotor sein Drehmoment auch in die Planetenträger einleiten, während die Getriebewellen mit den Hohlrädern gekoppelt sind.

5

Drei weitere Varianten sind in den Figuren 2, 3 und 4 dargestellt: In der Figur 2 ist ein Getriebe 15a dargestellt, das anstelle eines Dreiwellengetriebes entsprechend der Figur 1 als Hohlwellengetriebe ausgebildet ist. Die mit den Planetenträgern 28a, 29a gekoppelte Kurbelwelle 11a ist dabei von einer Hohlgetriebewelle 44 umfasst, auf der die Eingangszahnräder RE, 1E, 3E und 5E angeordnet sind, während in Verlängerung der Kurbelwelle 11a eine Getriebewelle 45 die Eingangszahnräder 4E und 2E trägt. Die Eingangszahnräder 1E bis 5E und RE wirken mit Ausgangszahnrädern 1A bis 5A und RA zusammen, die auf einer zu der Hohlgetriebewelle 44, der Kurbelwelle 11a und der Getriebewelle 45 parallel verlaufenden Ausgangswelle 40a angeordnet sind. Der Vorteil des in der Figur 2 dargestellten Getriebes 15a ist insbesondere in seiner schmäleren Bauweise zu sehen.

10

15

20

25

30

Das in der Figur 3 dargestellte Getriebe 15b unterscheidet sich von dem Getriebe 15 gemäß der Figur 1 insbesondere dadurch, daß die beiden Elektromaschinen 26, 27 nebeneinander und die beiden Planetengetriebesätze 16b, 17b (wie beim Getriebe 15a) spiegelbildlich zueinander angeordnet sind. Auch hier läßt sich durch die Reihenanordnung wie bei dem Getriebe 15a der beiden Elektromaschinen 26, 27 und der Planetengetriebesätze 16b, 17b ein relativ kompaktes Getriebe verwirklichen.

35

Eine besonders vorteilhafte Variante ist das in der Figur 4 dargestellte Getriebe 15c. Es unterscheidet sich von dem Getriebe 15a insbesondere dadurch, daß die Planetenräder 21c



des Planetengetriebes 16c doppelt ausgeführt und durch eine starre Welle verbunden sind. Das erste Planetenrad 21c der linken Seite des Planetenträgers 28c kämmt mit dem mit der Elektromaschine 26 verbundenen Sonnenrad 23c, auf der  
5 rechten Seite des Planetenträgers 28c kämmt das zweite Planetenrad 21c mit dem Hohlrad 18c des Antriebs. Daraus ergibt sich ein sehr kompaktes Getriebe, das im Aufbau heutigen Schaltgetrieben ähnlich ist, wobei die Elektromaschinen den Bauraum einnehmen, der bei  
10 konventionellen Schaltgetrieben für die Kupplung erforderlich ist.

Selbstverständlich ist es auch denkbar, die Getriebe 15a, 15b oder 15c mit wenigstens einer zusätzlichen Bremse 43,  
15 43a entsprechend dem Getriebe 15 gemäß Figur 1 auszustatten.

## 5        Ansprü che

1. Getriebe (15; 15a; 15b; 15c), insbesondere für Kraftfahrzeuge, mit einer ein Drehmoment eines Verbrennungsmotors einleitenden Eingangswelle (11; 11a; 11c), die mit wenigstens einem Umlaufgerie be (16; 16c, 17; 17c) gekoppelt ist, einer mit dem wenigstens einen Umlaufgetrie be (16; 16c, 17; 17c) gekoppelten Ausgangswelle (40; 40a; 40c) sowie zwei mit dem wenigstens einen Umlaufgetrie be (16; 16c, 17; 17c) in Wirkverbindung angeordneten Elektromaschinen (26, 27), dadurch gekennzeichnet, daß die beiden Elektromaschinen (26, 27) mit jeweils einem separaten Umlaufgetrie be (16; 16c, 17; 17c) gekoppelt sind, daß die Elektromaschinen (26, 27) weder an die Eingangswelle (11; 11a; 11c) noch an die Ausgangswelle (40; 40a; 40c) gekoppelt sind und daß die Drehzahlen der beiden Elektromaschinen (26, 27) unabhängig voneinander veränderbar sind.

2. Getriebe nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß jedes Umlaufgetrie be (16, 17) mit einer separaten Getriebewelle (31, 32) gekoppelt ist, die in Wirkverbindung mit der Ausgangswelle (40; 40a) angeordnet ist.

3. Getriebe nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß auf jeder Getriebewelle (31, 32) Eingangszahnräder (1E bis 5e, RE) angeordnet sind, die in auf der Ausgangswelle (40; 40a) angeordneten Ausgangszahnrädern (1A bis 5A, RA) kämmen.

5

4. Getriebe nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, daß Elemente (34 bis 38) zum kraftschlüssigen Verbinden der Eingangs- (1E bis 5e, RE) und der Ausgangszahnräder (1A bis 5A, RA) mit den Getriebewellen (31, 32) und der  
10 Ausgangswelle (40; 40a) vorgesehen sind und daß mit Ausnahme von Schaltpausen stets eine kraftschlüssige Verbindung zwischen beiden Getriebewellen (31, 32) und der Ausgangswelle (40; 40a) besteht.

15

5. Getriebe nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß eine Getriebewelle als Hohlwelle (44) ausgebildet ist, die die Eingangswelle (11a) umfaßt.

20

6. Getriebe nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß die Umlaufgetriebe Planetengetriebe (16, 17) sind, deren Hohlräder (18, 19) mit der Eingangswelle (11), deren Sonnenräder (23; 23a, 24; 24a) mit den Elektromaschinen (26, 27) und deren Planetenträger (28, 29) mit den Getriebewellen (31, 32) gekoppelt sind.

25

7. Getriebe nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß die Elektromaschinen (26, 27) axial fluchtend zueinander angeordnet sind.

30

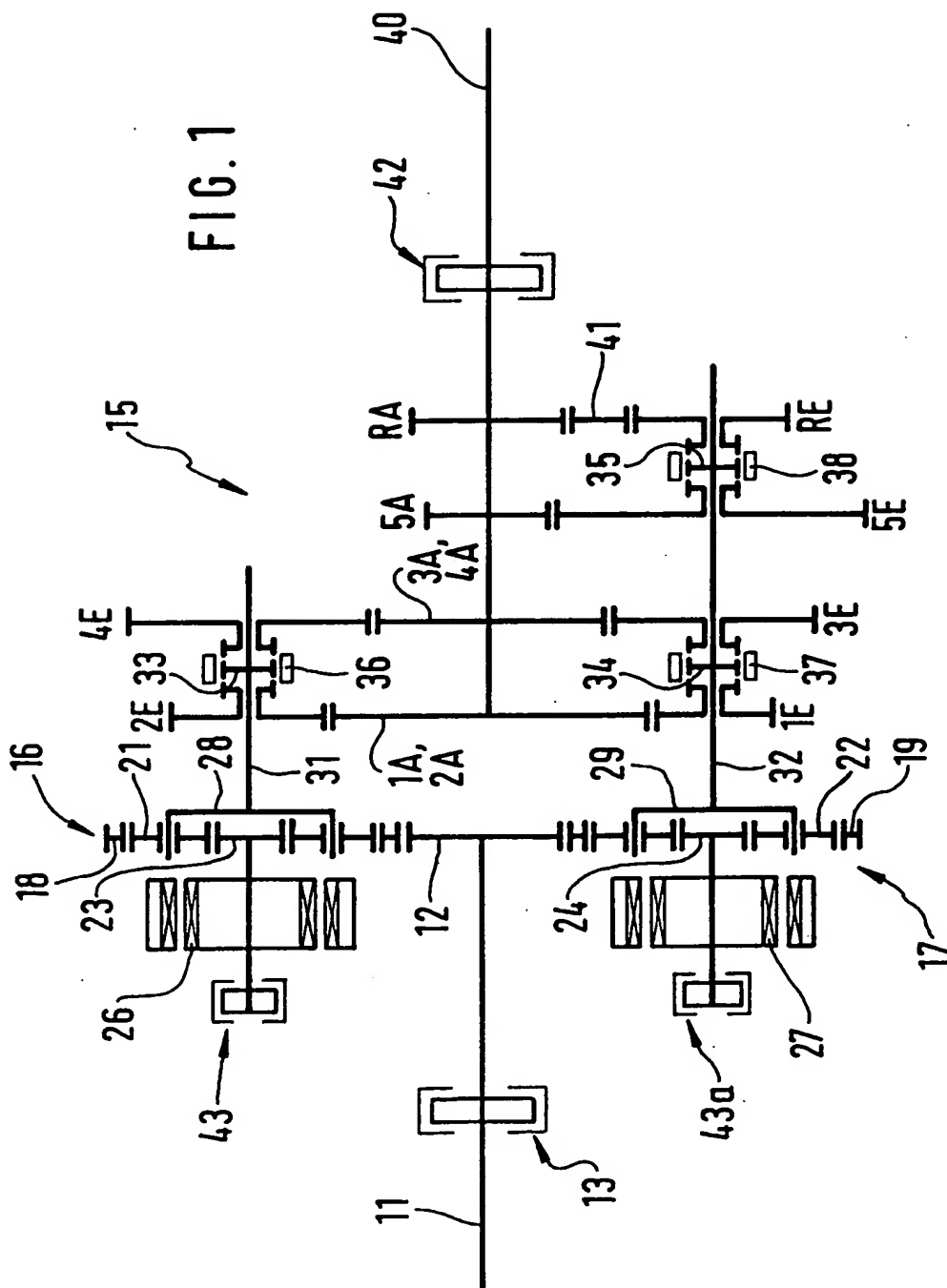
8. Getriebe nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß zum Erzielen eines stufenlosen Übersetzungsverhältnisses die Drehzahlen der beiden Elektromaschinen (26, 27) veränderbar sind.

9. Getriebe nach einem der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, daß die Eingangswelle (11) und die Ausgangswelle (40; 40a) jeweils eine Bremseinrichtung (13, 42) aufweist.

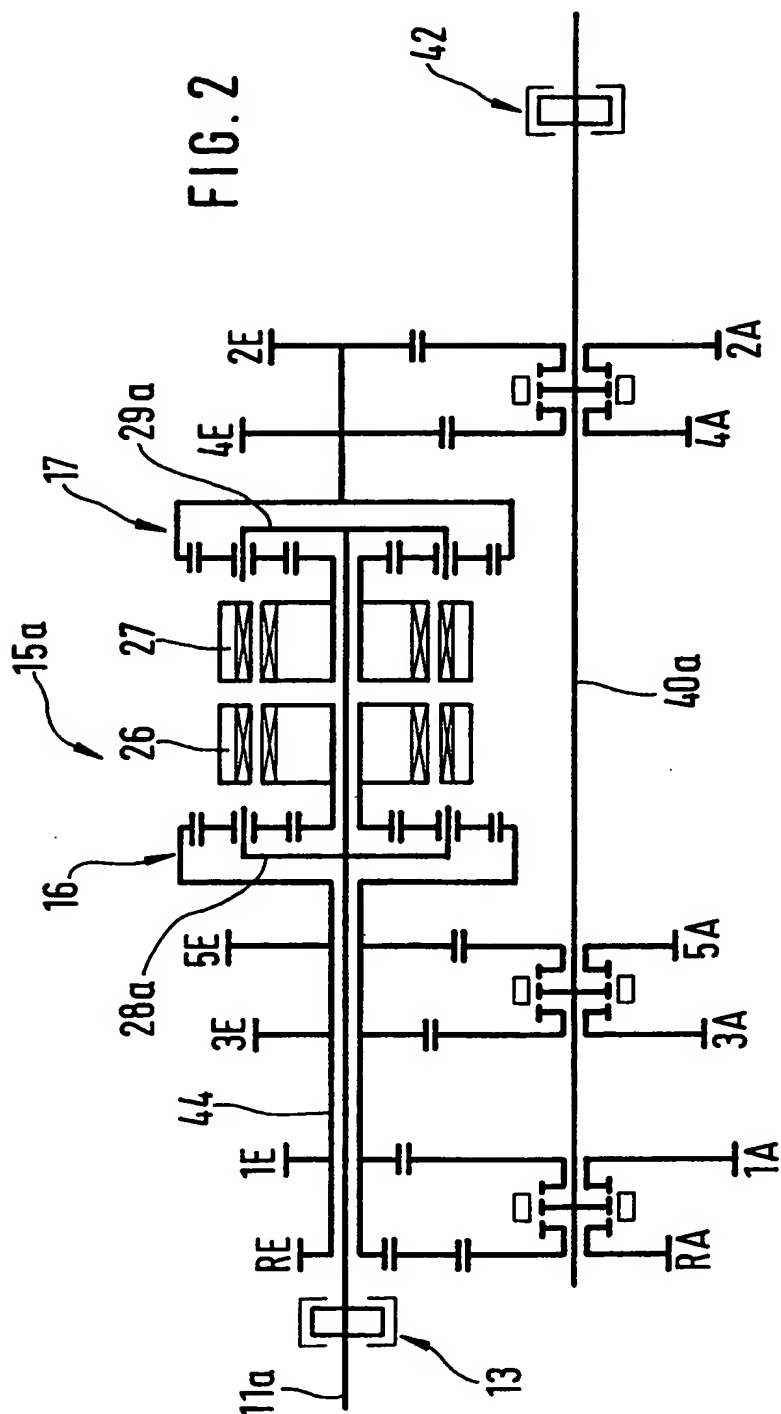
5

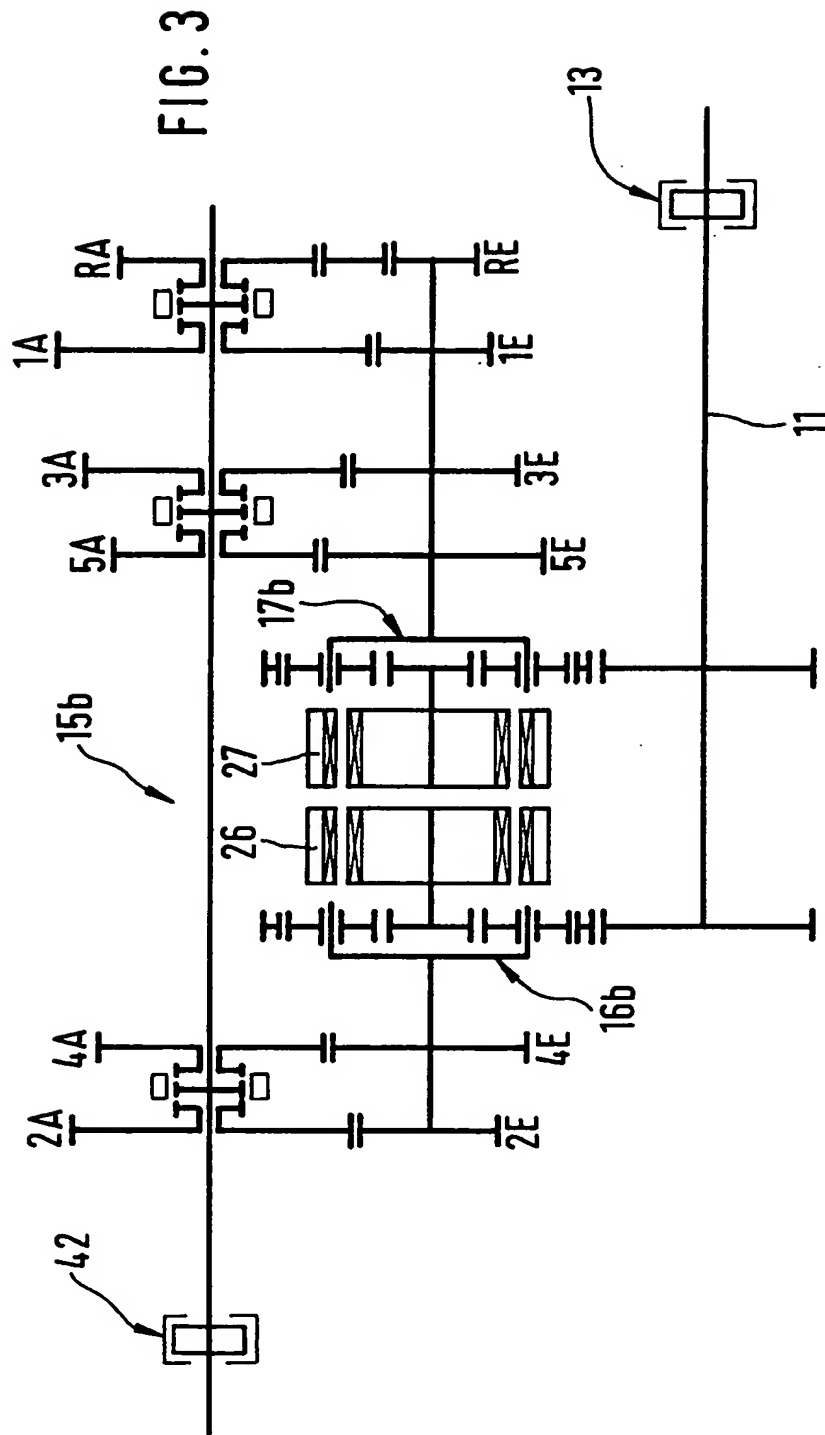
10. Getriebe nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß wenigstens eine Elektromaschine (26, 27) in Wirkverbindung mit einer Bremseinrichtung (43, 43a) angeordnet ist.

1 / 4



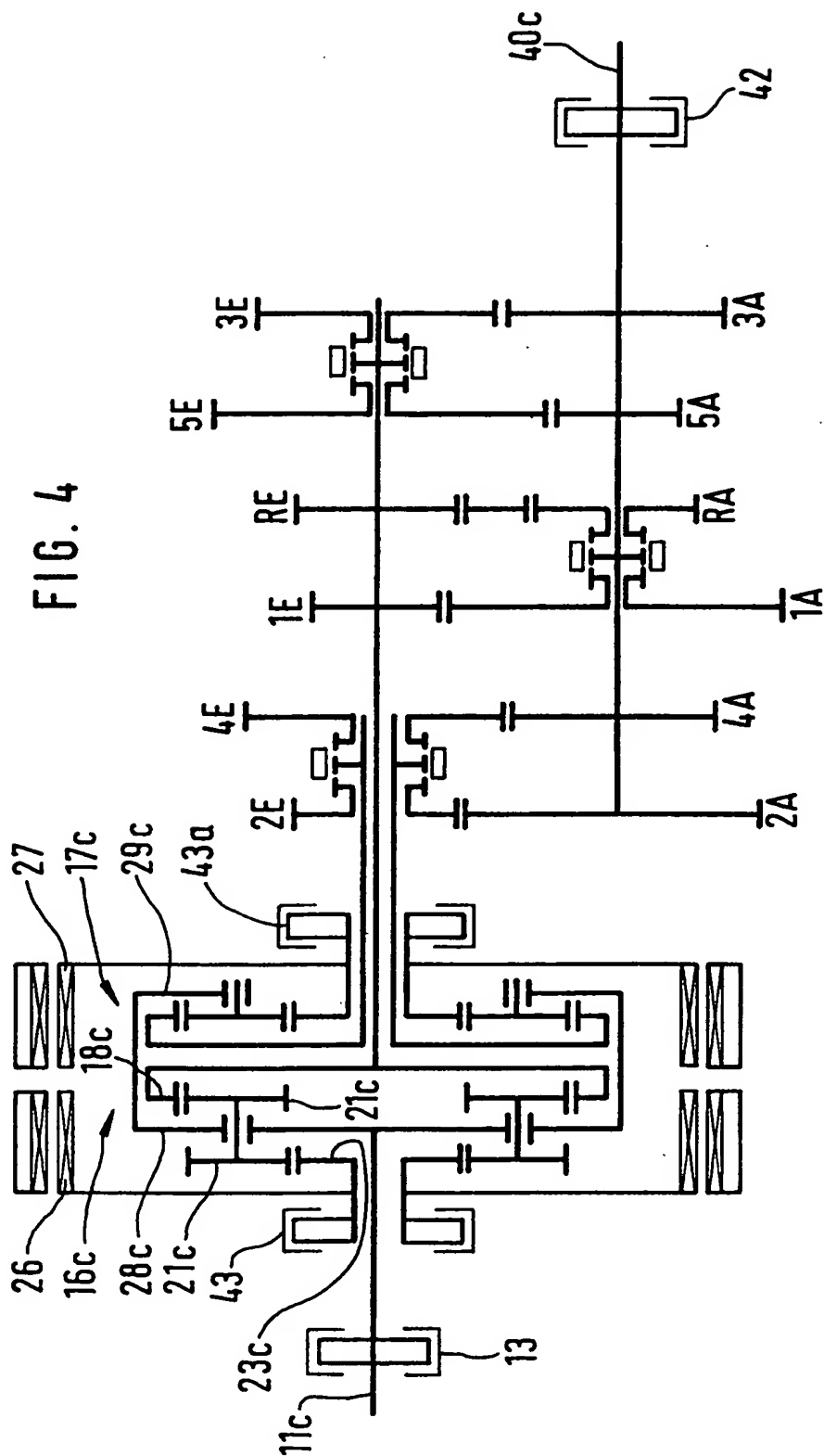
2 / 4





4 / 4

FIG. 4





International Application No  
PCT/DE 99/03026

IPC 7 B60K6/04 //B60K9/00,B60K41/00,B60L11/12

**B. FIELDS SEARCHED**

IPC 7 B60K

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

### C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	EP 0 755 818 A (GEN MOTORS CORP) 29 January 1997 (1997-01-29)	1,2,5, 7-10
Y	claim 1; figure 2	3,4
X	US 5 571 058 A (SCHMIDT MICHAEL R) 5 November 1996 (1996-11-05)	1,2,5, 7-10
	figures	
Y	DE 41 22 628 A (RENK AG) 14 January 1993 (1993-01-14)	3,4
	abstract; figures	
A	JP 50 030223 A (-) 26 March 1975 (1975-03-26)	1,2,5, 7-10
	figures 1,2	

-/-

**Y** Further documents are listed in the continuation of box C.

**X** Patent family members are listed in annex.

- **Special categories of olded documents :**

\* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

**"g" document member of the same patent family**

**23 March 2000**

**30/03/2000**

**Name and mailing address of the ISA**  
European Patent Office, P.B. 6818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax. (+31-70) 340-3018

**Bufacchi. B**

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Inter. natl Application No

PCT/DE 99/03026

## C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	EP 0 703 659 A (LAW MINGYUEN) 27 March 1996 (1996-03-27) figures 1,18-20	1,3,4
A	DE 197 30 858 A (BOSCH GMBH ROBERT) 29 January 1998 (1998-01-29)	3,4

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

information on patent family members

International Application No

PCT/DE 99/03026

Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)	Publication date
EP 0755818 A	29-01-1997	US 5558589 A	24-09-1996
US 5571058 A	05-11-1996	NONE	
DE 4122628 A	14-01-1993	NONE	
JP 50030223 A	26-03-1975	NONE	
EP 0703659 A	27-03-1996	AU 676549 B	13-03-1997
		AU 6422894 A	21-11-1994
		JP 8509594 T	08-10-1996
		US 5708314 A	13-01-1998
		WO 9426016 A	10-11-1994
DE 19730858 A	29-01-1998	NONE	

**PCT/DE 99/03026**

IPK 7 B60K6/04 //B60K9/00,B60K41/00,B60L11/12

**IPK 7      B60K**

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Bez. Anspruch Nr.
X	EP 0 755 818 A (GEN MOTORS CORP) 29. Januar 1997 (1997-01-29)	1,2,5, 7-10
Y	Anspruch 1; Abbildung 2	3,4
X	US 5 571 058 A (SCHMIDT MICHAEL R) 5. November 1996 (1996-11-05)	1,2,5, 7-10
Y	Abbildungen	
Y	DE 41 22 628 A (RENK AG) 14. Januar 1993 (1993-01-14)	3,4
	Zusammenfassung; Abbildungen	
A	JP 50 030223 A (-) 26. März 1975 (1975-03-26)	1,2,5, 7-10
	Abbildungen 1,2	
	-/-	

**Y** Siehe Anhang Patentfamilie

**\*a\* Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist**

**30/03/2000**

**Bufacchi, B**

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Abzeichen

PCT/DE 99/03026

## C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betz. Anspruch Nr.
A	EP 0 703 659 A (LAW MINGYUEN) 27. März 1996 (1996-03-27) Abbildungen 1,18-20	1,3,4
A	DE 197 30 858 A (BOSCH GMBH ROBERT) 29. Januar 1998 (1998-01-29)	3,4

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen

PCT/DE 99/03026

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie		Datum der Veröffentlichung
EP 0755818	A	29-01-1997	US	5558589 A	24-09-1996
US 5571058	A	05-11-1996	KEINE		
DE 4122628	A	14-01-1993	KEINE		
JP 50030223	A	26-03-1975	KEINE		
EP 0703659	A	27-03-1996	AU	676549 B	13-03-1997
			AU	6422894 A	21-11-1994
			JP	8509594 T	08-10-1996
			US	5708314 A	13-01-1998
			WO	9426016 A	10-11-1994
DE 19730858	A	29-01-1998	KEINE		